

Document made available under the Patent Cooperation Treaty (PCT)

International application number: PCT/JP05/003393

International filing date: 01 March 2005 (01.03.2005)

Document type: Certified copy of priority document

Document details: Country/Office: JP
Number: 2004-057379
Filing date: 02 March 2004 (02.03.2004)

Date of receipt at the International Bureau: 12 May 2005 (12.05.2005)

Remark: Priority document submitted or transmitted to the International Bureau in compliance with Rule 17.1(a) or (b)



World Intellectual Property Organization (WIPO) - Geneva, Switzerland
Organisation Mondiale de la Propriété Intellectuelle (OMPI) - Genève, Suisse

日本特許庁
JAPAN PATENT OFFICE

11.3.2005

別紙添付の書類に記載されている事項は下記の出願書類に記載されて
いる事項と同一であることを証明する。

This is to certify that the annexed is a true copy of the following application as filed
with this Office.

出願年月日 2004年 3月 2日
Date of Application:

出願番号 特願 2004-057379
Application Number:

パリ条約による外国への出願
に用いる優先権の主張の基礎
となる出願の国コードと出願
番号
The country code and number
of your priority application,
to be used for filing abroad
under the Paris Convention, is

J P 2004-057379

出願人 本田技研工業株式会社
Applicant(s):
株式会社佐賀鉄工所
株式会社神戸製鋼所

2005年 4月 19日

特許長官
Commissioner,
Japan Patent Office

小川

洋

【書類名】 特許願
【整理番号】 33001
【提出日】 平成16年 3月 2日
【あて先】 特許庁長官殿
【国際特許分類】 C22C 38/00
【発明者】
 【住所又は居所】 埼玉県和光市中央一丁目 4番 1号 株式会社本田技術研究所内
 【氏名】 高島 光男
【発明者】
 【住所又は居所】 埼玉県和光市中央一丁目 4番 1号 株式会社本田技術研究所内
 【氏名】 高田 健太郎
【発明者】
 【住所又は居所】 埼玉県和光市中央一丁目 4番 1号 株式会社本田技術研究所内
 【氏名】 飯田 善次
【発明者】
 【住所又は居所】 佐賀県佐賀市神園一丁目 5番 30号 株式会社佐賀鉄工所内
 【氏名】 築山 勝浩
【発明者】
 【住所又は居所】 佐賀県佐賀市神園一丁目 5番 30号 株式会社佐賀鉄工所内
 【氏名】 江川 武彦
【発明者】
 【住所又は居所】 神戸市灘区灘浜東町 2番地 株式会社神戸製鋼所 神戸製鉄所内
 【氏名】 並村 裕一
【発明者】
 【住所又は居所】 神戸市灘区灘浜東町 2番地 株式会社神戸製鋼所 神戸製鉄所内
 【氏名】 茨木 信彦
【特許出願人】
 【識別番号】 000005326
 【住所又は居所】 東京都港区南青山二丁目 1番 1号
 【氏名又は名称】 本田技研工業株式会社
【特許出願人】
 【識別番号】 392027254
 【住所又は居所】 佐賀県佐賀市神園一丁目 5番 30号
 【氏名又は名称】 株式会社佐賀鉄工所
【特許出願人】
 【識別番号】 000001199
 【氏名又は名称】 株式会社神戸製鋼所
【代理人】
 【識別番号】 100067828
 【弁理士】 小谷 悅司
【選任した代理人】
 【識別番号】 100075409
 【弁理士】 植木 久一
【手数料の表示】
 【予納台帳番号】 012472
 【納付金額】 21,000円
【提出物件の目録】
 【物件名】 特許請求の範囲 1

【物件名】 明細書 1
【物件名】 図面 1
【物件名】 要約書 1
【包括委任状番号】 0216719

【書類名】特許請求の範囲**【請求項1】**

C : 0.5~1.0% (質量%の意味、以下同じ)、Si : 0.55~3%、Mn : 0.2~2%、P : 0.03%以下 (0%を含まない)、S : 0.03%以下 (0%を含まない)、及びAl : 0.3%以下 (0%を含まない)を含有し、初析フェライト、初析セメンタイト、ベイナイトおよびマルテンサイトの合計の面積率が20%未満であって、残部の組織がパーライトであるボルト用鋼を、

伸線加工した後、冷間圧造によってボルト形状とし、次いで100~500°Cの温度域でブルーイング処理することによって得られる引張強度1200N/mm²以上の耐遅れ破壊特性および耐リラクセーション特性に優れた高強度ボルト。

【請求項2】

更にCr : 2.5%以下 (0%を含まない) 及びCo : 0.5%以下 (0%を含まない) から選択された少なくとも1種を含有する請求項1に記載の高強度ボルト。

【請求項3】

更にNi : 1.0%以下 (0%を含まない) を含有する請求項1又は2に記載の高強度ボルト。

【請求項4】

更にCu : 1.0%以下 (0%を含まない) を含有する請求項1~3のいずれかに記載の高強度ボルト。

【請求項5】

更にMo、V、Nb、Ti、及びWから選択された少なくとも1種を、合計で0.5%以下 (0%を含まない) となる範囲で含有する請求項1~4のいずれかに記載の高強度ボルト。

【請求項6】

更にBを0.003%以下 (0%を含まない) を含有する請求項1~5のいずれかに記載の高強度ボルト。

【請求項7】

残部の成分はFe及び不可避的不純物である請求項1~6のいずれかに記載の高強度ボルト。

【書類名】明細書

【発明の名称】耐遅れ破壊特性及び耐リラクセーション特性に優れた高強度ボルト

【技術分野】

【0001】

本発明は、主に自動車用として使用される高強度ボルトに関するものであり、特に引張強さ（強度）が 1200 N/mm^2 以上でありながら耐遅れ破壊特性および耐リラクセーション特性に優れた高強度ボルトに関するものである。

【背景技術】

【0002】

一般の高強度ボルトには中炭素合金鋼（SCM435, SCM440, Scr440等）が使用され、焼入れ・焼戻しによって必要な強度を確保する様にしている。しかしながら、自動車や各種産業機械用として使用される一般の高強度ボルトでは、引張強さが約 1200 N/mm^2 を超える領域になると、遅れ破壊が発生する危険があり、使用上の制約がある。

【0003】

遅れ破壊は、非腐食性環境下で起こるものと腐食性環境下で起こるものがあるが、その発生は種々の要因が複雑にからみあっており、一概にその原因を特定することは困難である。上記の様な遅れ破壊性を左右する制御因子としては、焼戻し温度、組織、材料硬さ、結晶粒度、各種合金元素等の関与が一応認められているものの、遅れ破壊を防止する為の有効な手段が確立されている訳ではなく、試行錯誤的に種々の方法が提案されているに過ぎないのが実状である。

【0004】

これまでにも耐遅れ破壊特性を改善する技術が提案されている（特許文献1～3など）。これらの技術では、各種の主要な合金元素を調整することによって、引張強さが 1400 N/mm^2 以上の高強度ボルトでも耐遅れ破壊特性を改善しているが、遅れ破壊発生の危険が完全に解消されたという訳ではなく、それらの適用範囲はごく限られた範囲に止まっている。

【0005】

耐遅れ破壊特性をさらに改善した技術として特許文献4がある。この特許文献4では、高強度ボルト用鋼の組織を、焼入れ・焼戻し組織ではなくパーライト組織とし、次いで強伸線加工とすることによって、引張強さ 1200 N/mm^2 以上の高強度ボルトを得ている。そしてこの高強度ボルトに導入されたパーライト組織は、セメンタイトとフェライトの界面で水素をトラップし、界面に集積する水素を低減させる効果を有するため、耐遅れ破壊特性が改善される。

【0006】

しかしパーライト鋼には特有の課題が存する。すなわち、高温で使用される締付用ボルトでは、使用中に耐力比が低くなり、締付力の低下を招く現象が生じる場合があり、こうした現象はリラクセーション（応力緩和）と呼ばれている。そして、特に焼入れ・焼戻し鋼ではなくパーライト鋼をボルトなどに利用したときには、こうした現象に対する特性（リラクセーション特性）の低下が懸念される。こうした現象が生じるとボルトが伸びてしまい、初期の締付力を確保できない恐れがあるので、例えば自動車エンジン廻りなどに適用するボルトでは、リラクセーション特性にも優れている必要がある。しかしながら、これまでの高強度ボルトでは、こうしたリラクセーション特性についてはあまり考慮されておらず、特許文献5が知られている程度である。

【0007】

特許文献5では、所定の成分のパーライト鋼を強伸線加工した後、冷間圧造によってボルト形状とし、次いで $100\sim400^\circ\text{C}$ の温度域でブルーイング処理している。ブルーイング処理すると、C, Nによる時効硬化が発揮されて塑性変形が防止され、ボルトの強度や耐力比を向上させると共に、温度 $100\sim200^\circ\text{C}$ での熱へたりを起こしにくくなるために、耐リラクセーション特性が改善されている。なおこの特許文献5は耐リラクセーション特性が改善されている。

ヨン特性を改善する発明であるにも拘わらず、Siと耐リラクセーション特性との関係について開示しておらず、むしろSi含有量が過剰になると伸線後の鋼材の延性を低下させると共に、冷間圧造性を著しく低下させるため、Siは0.5%以下にすべきであるとしている。

【特許文献1】特開昭60-114551号公報

【特許文献2】特開平2-267243号公報

【特許文献3】特開平3-243745号公報

【特許文献4】特開2000-337332号公報

【特許文献5】特開2001-348618号公報

【発明の開示】

【発明が解決しようとする課題】

【0008】

本発明は上記の様な事情に着目してなされたものであって、その目的は、引張強度1200N/mm²以上であって耐遅れ破壊特性に優れたパーライト組織の高強度ボルトにおいて、耐リラクセーション特性をさらに改善できる技術を確立することにある。

【課題を解決するための手段】

【0009】

本発明者らは、前記課題を解決するために鋭意研究を重ねた結果、ブルーイング処理だけを行っても耐リラクセーションの改善には限界があり、また単にSiを所定量以上としてもブルーイング処理を行わなければ耐リラクセーション特性は全く改善されないのでに対して、所定量以上のSi添加とブルーイング処理とを組み合わせることで初めて耐リラクセーション特性を著しく改善できることを見出し、本発明を完成した。

【0010】

すなわち、本発明に係る高強度ボルトは、引張強度1200N/mm²以上であっても耐遅れ破壊特性および耐リラクセーション特性に優れているものであり、C:0.5~1.0%（質量%の意味、以下同じ）、Si:0.55~3%、Mn:0.2~2%、P:0.03%以下（0%を含まない）、S:0.03%以下（0%を含まない）、及びA1:0.3%以下（0%を含まない）を含有し、初析フェライト、初析セメンタイト、ベイナイトおよびマルテンサイトの合計の面積率が20%未満であって、残部の組織がパーライトであるボルト用鋼を、伸線加工した後、冷間圧造によってボルト形状とし、次いで100~500℃の温度域でブルーイング処理することによって得られるものである。

【0011】

前記高強度ボルトは、更にCr:2.5%以下（0%を含まない）、Co:0.5%以下（0%を含まない）、Ni:1.0%以下（0%を含まない）、Cu:1.0%以下（0%を含まない）、B:0.003%以下（0%を含まない）などを含有していくてもよく、Mo、V、Nb、Ti、及びWなどを合計で0.5%以下（0%を含まない）となる範囲で含有していくてもよい。残部の成分はFe及び不可避的不純物であってもよい。

【発明の効果】

【0012】

本発明によれば耐遅れ破壊特性に優れたパーライト鋼材から得られるボルトに特有の課題を改善できる。すなわち、Siを所定量以上添加することによって耐リラクセーション特性を著しく改善できる。

【発明を実施するための最良の形態】

【0013】

本発明で使用するボルト用鋼（高強度ボルト用鋼）は、通常、線状又は棒状の形態を有するものであり、より詳細には線状又は棒状に熱間加工された鋼材及びその後熱処理された鋼材（線材）と、該線材を主として伸線等の冷間加工を施すことによって得られるもの（鋼線）の両方を含むものであり、好ましくは鋼線を意味する。そして該高強度ボルト用鋼は、パーライト鋼の一種であり、より具体的には、初析フェライト、初析セメンタイト

、ペイナイトおよびマルテンサイトの合計の面積率が20%未満であって、残部の組織がパーライト（即ち、パーライト組織の面積率が80%超）となっている。初析フェライトや初析セメンタイトが多くなると、伸線時に縦割れを起こすために強伸線加工が困難となり、ボルトの強度を所定値以上とすることが困難となる。また初析セメンタイトとマルテンサイトが多くなると、伸線時に断線を引き起こし易くなる。更に、ペイナイトはパーライトに比べて加工硬化量が少なくなるので、強伸線加工による強度上昇が望めないので少なくする必要がある。これらの組織に対してパーライト組織は、セメンタイトとフェライトの界面で水素をトラップし、粒界に集積する水素を低減させる効果があり、耐遅れ破壊特性向上の観点からできるだけ多くする必要がある。なおパーライト組織の面積率は、好ましくは90%以上、さらに好ましくは95%以上することが推奨される。

【0014】

また本発明の高強度ボルト用鋼は、C：0.5～1.0%（質量%の意味、以下同じ）、Si：0.55～3%、Mn：0.2～2%、P：0.03%以下（0%を含まない）、S：0.03%以下（0%を含まない）、及びAl：0.3%以下（0%を含まない）を含有している。以下、各成分の限定理由について説明する。

【0015】

Cは、ボルトの強度を上げるために有効かつ経済的な元素であり、C含有量を増加させることで、強度が増加する。ボルトにおける目標強度を確保するため、Cは0.5%以上、好ましくは0.55%以上、さらに好ましくは0.60%以上含有させる。しかしながら、C量が過剰になると初析セメンタイトの析出量が増加し、韌延性の低下が顕著となって伸線加工性を劣化させる。従ってC量は、1.0%以下、好ましくは0.9%以下、さらに好ましくは0.85%以下とする。最も望ましいC量は、共析炭素量をCeとしたとき、Ce±0.2%（好ましくはCe±0.1%、特にCe±0.05%）である。

【0016】

Siは、ブルーイング処理したボルトの耐リラクセーション特性をさらに改善することができる。リラクセーションを引き起こす最大の原因である軟らかいフェライト中に固溶ができる。リラクセーションを発揮するためであると思料される。従ってSi量は0.55%以上、好ましくは0.7%以上、さらに好ましくは1.0%以上、特に1.5%以上とする。なおSiは熱間圧延やバテンティング処理（鉛バテンティング処理など）の加熱時に鋼材の脱炭を促進させる作用がある。通常は脱炭を起こさせないように操業条件を設定するが、積極的に脱炭を促進させれば、表面を軟化させることができ、Siを增量してもボルト圧造時の割れ発生を抑制することもできる。しかしSiを多くし過ぎると芯部の延性が低下する。従ってSi量は、3%以下、好ましくは2.5%以下、更に好ましくは2.0%以下とする。

【0017】

Mnは脱酸剤としての効果と、線材の焼入性を向上させて線材の断面組織の均一性を高める効果を有する。Mn量は0.2%以上、好ましくは0.4%以上、さらに好ましくは0.5%以上とする。しかしMn量が過剰になると、Mnの偏析部にマルテンサイトやペイナイトなどの過冷組織が生成して伸線加工性を劣化させやすくなる。従ってMn量は2%以下、好ましくは1.5%以下、さらに好ましくは1.0%以下とする。

【0018】

Pは粒界偏析を起こして、耐遅れ破壊特性を劣化させる元素である。そこでP含有量は0.03%以下、好ましくは0.02%以下、さらに好ましくは0.015%以下、特に0.010%以下に抑制する。

【0019】

Sは鋼中でMnSを形成し、応力が負荷されたときに応力集中箇所となる。従って、耐遅れ破壊特性の改善にはS含有量をできるだけ減少させることが望ましい。こうした観点からS量は0.03%以下、好ましくは0.02%以下、さらに好ましくは0.015%以下、特に0.010%以下に抑制する。

【0020】

A1は窒化物系介在物や酸化物系介在物を生成し、伸線性を低下させる。従ってA1は0.3%以下、好ましくは0.1%以下、さらに好ましくは0.05%以下とし、特に伸線性を重視する場合には0.03%以下（好ましくは0.02%以下、特に0.010%以下）とする。一方、A1は鋼中のNを捕捉してA1Nを形成し、結晶粒を微細化することによって耐遅れ破壊特性の向上にも寄与するため、A1を積極的に添加してもよい。この場合、A1量は、例えば0.01%以上、好ましくは0.02%以上、さらに好ましくは0.03%以上とする。

【0021】

さらに前記高強度ボルト用鋼は、本発明の目的を阻害しない範囲で他の元素を含有してもよく、例えば、第1の追加元素（Cr、Coなど）、第2の追加元素（Niなど）、第3の追加元素（Cuなど）、第4の追加元素（Mo、V、Nb、Ti、Wなど）、第5の追加元素（Bなど）を単独で又は適宜組み合わせて添加してもよい。以下、追加の元素について説明する。

【0022】

第1の追加元素であるCrとCoは、Cr:2.5%以下（0%を含まない）、Co:0.5%以下（0%を含まない）となる範囲で添加してもよい。CrとCoは、初析セメントタイトの析出を抑制する効果があり、初析セメントタイトの低減を図る本発明の高強度ボルトにおける添加成分としては特に有効である。こうした効果は、いずれもその含有量が増加するほど増大するが、効果を顕著とするためにはCr:0.05%以上（例えば0.2%以上、特に0.1%以上）、Co:0.01%以上（例えば、0.03%以上、特に0.05%以上）とすることが推奨される。なお過剰に添加しても効果が飽和して不経済となる。従ってCr:2.5%以下（好ましくは2.0%以下、さらに好ましくは1.2%以下）、Co:0.5%以下（好ましくは0.3%以下、さらに好ましくは0.2%以下）とする。なおCrとCoは、いずれか一方だけを添加してもよく、両方を添加してもよい。

【0023】

第2の追加元素であるNiについては、1.0%以下（0%を含まない）の範囲で添加してもよい。Niはボルトの強度向上にあまり寄与しないが、伸線材の韌性を高める効果を有する。この効果はNiの含有量が増加するほど増大するが、効果を顕著とするためには、Ni量は、好ましくは0.05%以上、さらに好ましくは0.1%以上、特に0.15%以上とすることが推奨される。しかしNiが過剰になると、変態終了時間が長くなりすぎ、設備の大型化や生産性の低下をきたす。従ってNi量は、1.0%以下、好ましくは0.5%以下、さらに好ましくは0.3%以下とする。

【0024】

第3の追加元素であるCuは、1.0%以下（0%を含まない）の範囲で添加してもよい。Cuは析出硬化作用によってボルトの高強度化に寄与する元素である。この効果はCuの含有量が増加するほど増大するが、効果を顕著とするためには、Cu量は、好ましくは0.05%以上、さらに好ましくは0.1%以上、特に0.2%以上とすることが推奨される。しかしCuが過剰になると、粒界脆化を起こして耐遅れ破壊特性を劣化させる原因となる。従ってCu量は、1.0%以下、好ましくは0.5%以下、さらに好ましくは0.3%以下とする。

【0025】

第4の追加元素であるMo、V、Nb、Ti、Wなどは、合計で0.5%以下（0%を含まない）となる範囲で添加してもよい。これらMo、V、Nb、Ti、Wは、微細な炭化物を形成し、耐遅れ破壊特性の向上に寄与する。この効果はこれらの元素の合計量が増加するほど増大し、該合計量は、好ましくは0.02%以上、さらに好ましくは0.05%以上とする。しかしこれらの元素の合計量が過剰になると、耐遅れ破壊特性を却つて阻害し、韌性も劣化する。従ってこれらの元素の合計量は、0.5%以下、好ましくは0.2%以下、さらに好ましくは0.15%以下とする。なおMo、V、Nb、Ti、Wなどは単独で添加してもよく、2種以上を適宜組み合わせて添加してもよい。

【0026】

第5の追加元素であるBは、0.003%以下（0%を含まない）の範囲で添加してもよい。Bは焼入性向上のために添加される。この効果はBの含有量が増加するほど増大するが、効果を顕著とするためには、B量は、好ましくは0.0005%以上、さらに好ましくは0.0010%以上とすることが推奨される。しかしBが過剰になると韌性を阻害する。従ってB量は、0.003%以下、好ましくは0.0025%以下、さらに好ましくは0.0020%以下とする。

【0027】

残部はFe及び不可避不純物であってもよい。

【0028】

なお本発明で使用するボルト用鋼は、伸線加工、ブルーイング処理等を施してボルトとしたときに所定強度を有することができる程度の引張強度を有していればよく、例えば、1000N/mm²以上、好ましくは1100N/mm²以上、さらに好ましくは1200N/mm²以上、特に1300N/mm²以上程度である。

【0029】

そして本発明のボルトは、前記ボルト用鋼（線材又は鋼線）を、伸線加工した後、冷間でボルト圧造し、次いで100～500℃の温度域でブルーイング処理することによって得られるものである。このようなボルトは、引張強度1200N/mm²以上（好ましくは1400N/mm²以上、さらに好ましくは1500N/mm²以上、特に1600N/mm²以上）の高強度でありながら、耐遅れ破壊特性および耐リラクセーション特性に優れている。

【0030】

伸線加工を行うのは、圧延のまま或いは鍛造ままでは高強度ボルトに必要な寸法精度が得られず、また最終的に所定の強度を達成することが困難なためである。強伸線加工によって一部のパーライト組織中のセメントタイトが微細に分散され、水素トラップ能力を向上させると共に、伸線方向に沿って組織が並ぶことによって亀裂の進展の抵抗になる。伸線条件は、ボルトとしたときに所定の引張強度が得られる程度の強伸線加工であればよいが、例えば、減面率が30～85%程度（好ましくは50～70%程度）となるような加工を行うことが推奨される。

【0031】

ブルーイング処理は、Siによる耐リラクセーション特性を利用する本発明にとっては必須の工程である。すなわちブルーイング処理を行えば、C、Nによる時効硬化が発揮されて塑性変形が防止され、ボルトの強度や耐力比を向上させる点で有用であり、温度100～200℃での熱へたりを起こしにくくなるために、前記Si添加の効果（リラクセーションの原因となるフェライトへの固溶強化）と相俟って耐リラクセーション特性を著しく改善するのに有用である。また本発明ではSiを增量しているため、高温のブルーイング処理を行っても、該ブルーイング処理時における引張強さや耐力の低下を抑制することができる。従って引張強さや耐力を向上させることが可能であると共に、耐リラクセーション特性を高めることができる。なおブルーイング処理温度が低すぎると、時効硬化が不十分となってボルトの強度向上や耐力比の向上が少なくなり、耐リラクセーション特性の改善が不十分となる。従ってブルーイング処理温度は、100℃以上、好ましくは200℃以上、さらに好ましくは300℃以上とする。一方、ブルーイング処理温度が高すぎると、軟化してボルト強度の低下量が大きくなる。従ってブルーイング処理温度は、500℃以下、好ましくは450℃以下、更に好ましくは400℃以下とする。

【実施例】

【0032】

以下、実施例を挙げて本発明をより具体的に説明するが、本発明はもとより下記実施例によって制限を受けるものではなく、前・後記の趣旨に適合し得る範囲で適当に変更を加えて実施することも勿論可能であり、それらはいずれも本発明の技術的範囲に包含される。

【0033】

実験例 1

下記表 1 に示す化学成分組成を有する供試鋼 (A～M) を用い、下記表 2 に示す線径 (8.0～11.5 mm ϕ) まで熱間圧延した後、下記表 2 に示す条件でパテンティング処理 (加熱温度：940℃、恒温変態：510～620℃で4分間) した。なお供試鋼Mは、比較の為、焼入れ・焼戻しを行って100%焼戻しマルテンサイト組織にした。得られた鋼線の組織、脱炭の程度、及び引張強度を調べた。前記組織調査では、下記の方法で初析フェライト、初析セメンタイト、ベイナイトおよびマルテンサイトまたはパーライト組織を分類し、各組織の面積率を求めた。

【0034】

[各組織の分類]

鋼線の横断面を埋め込み、研磨後、5%ピクリン酸アルコール液に15～30秒間浸漬して腐食させた後、走査型電子顕微鏡 (SEM) によってD/4 (Dは直径) 部を組織観察した。そして、1000～3000倍で5～10視野撮影し、パーライト組織部分を確定した後、画像解析装置によって各組織の面積率を求めた。尚、パーライト組織と区別がつきにくい、ベイナイト組織や初析セメンタイト組織については図2 (図面代用顕微鏡組織写真) に示す様な組織をベイナイト組織とし、図3 (図面代用顕微鏡組織写真) に示す様な組織を初析セメンタイト組織と判断した。これらの組織の傾向として、初析フェライトと初析セメンタイトは、旧オーステナイト結晶粒界に沿って析出し、マルテンサイトは塊状に析出する。

【0035】

結果を表2に示す。

【0036】

【表1】

表1

鋼記号	化学成分(質量%) [※]								
	C	Si	Mn	P	S	Al	N	O	その他
A	0.64	1.46	0.66	0.013	0.010	0.002	0.005	0.0014	Cr:0.68
B	0.64	1.46	0.60	0.011	0.010	0.002	0.005	0.0019	V:0.104
C	0.83	0.92	0.74	0.008	0.006	0.037	0.006	0.0008	
D	0.64	2.05	0.90	0.010	0.008	0.003	0.005	0.0013	Cr:0.98、Ni:0.26、V:0.092
E	0.60	1.94	0.93	0.012	0.005	0.033	0.005	0.0014	
F	0.62	2.54	0.51	0.015	0.012	0.034	0.005	0.0010	Cr:0.50、Mo:0.10、Co:0.05
G	0.60	2.89	0.51	0.010	0.008	0.035	0.006	0.0011	Cr:0.51、B:0.0015
H	0.82	0.55	0.78	0.009	0.007	0.034	0.005	0.0008	Cr:0.70
I	0.65	1.50	0.65	0.015	0.014	0.035	0.005	0.0009	Cu:0.25
J	0.85	0.25	0.77	0.010	0.006	0.048	0.004	0.0007	
K	0.82	0.26	0.71	0.015	0.009	0.041	0.005	0.0007	Cr:0.18
L	0.77	0.45	0.72	0.012	0.012	0.039	0.005	0.0008	Cr:0.17
M	0.34	0.19	0.70	0.016	0.009	0.033	0.003	0.0009	Cr:0.95、Mo:0.18

※: 残部はFe及び不可避不純物

【0037】

【表2】

試験 No.	鋼 記 号	熱間圧延材 線径 (mm)	バテンティング 恒温保持温度 (°C)	組織 (面積%)				引張強度 (N/mm ²)
				初析 フェライト	セメントイト	ベイナイト	マルテンサイト	
1	WA1	10.5	600	10	0	0	0	90
2	A WA2	8.0	600	3	0	0	0	97
3	WA3	8.0	620	5	0	0	0	95
4	WB1	10.5	600	10	0	0	0	90
5	B WB2	8.0	600	5	0	0	0	95
6	WB3	8.0	620	7	0	0	0	90
7	C WC	10.5	560	5	5	0	0	93
8	D WD	10.5	600	10	0	0	0	90
9	E WE	11.5	560	15	0	0	0	90
10	F WF	10.5	600	10	0	0	0	85
11	G WG	10.5	600	15	0	0	0	90
12	H WH	10.5	560	5	5	0	0	90
13	I WI	8.0	600	5	0	0	0	95
14	J WJ	8.0	510	5	0	0	0	95
15	K WK	8.0	525	5	0	0	0	95
16	L WL	8.0	535	10	0	0	0	90
17	M WM	11.0	焼入れ(880°C × 30分→OQ)、焼戻し(460°C × 90分→WC)材。	100%マルテンサイト組織				1310

OQ:オイルエンチ、WC:水冷

【0038】

上記鋼線を下記表3に示す線径（7.06mm ϕ または5.25mm ϕ ）まで強伸線し（減面率：5.5～6.2%）、伸線性を評価すると共に、得られた強伸線材の引張強度、耐遅れ破壊特性、及び冷間加工性を調べた。なお伸線性の評価基準は以下の通りである。また耐遅れ破壊特性及び冷間加工性の評価は、以下のようにして行った。

【0039】

〔伸線性〕

良好：所定の線径まで問題なく伸線でき、伸線後の引張試験においても異常破断が見られない。

【0040】

不良：伸線中に又は伸線後の引張試験時に、カッピ一破断、縦割れ破断などの異常破断

が見られる。

【0041】

[耐遅れ破壊特性]

前記強伸線材から、図1に示すM8×P1.25 [図1(a)、線径：7.06mm ϕ の鋼線から] またはM6×P1.0 [図1(b)、線径：5.25mm ϕ の鋼線から] のスタッドボルトを作製し、遅れ破壊試験を行った。遅れ破壊試験は、ボルトを酸中に浸漬後 (15% HC 1×30分)、水洗・乾燥して大気中で応力負荷 (負荷応力は引張強さの90%) し、100時間後の破断の有無で評価した (○：破断なし、×：破断あり)。

【0042】

【表3】

表3

試験No.	鋼記号	鋼線記号	強伸線工程			伸線材引張強度(N/mm ²)	遅れ破壊特性
			減面率(%)	伸線後線径(mm)	伸線性		
1	A	WA1	55	7.06	良好	1609	○
2		WA2	57	5.25	良好	1615	○
3		WA3	57	5.25	良好	1561	○
4	B	WB1	55	7.06	良好	1619	○
5		WB2	57	5.25	良好	1623	○
6		WB3	57	5.25	良好	1584	○
7	C	WC	55	7.06	良好	1637	○
8	D	WD	55	7.06	良好	1699	○
9	E	WE	62	7.06	良好	1507	○
10	F	WF	55	7.06	良好	1622	○
11	G	WG	55	7.06	良好	1632	○
12	H	WH	55	7.06	良好	1624	○
13	I	WI	57	5.25	良好	1658	○
14	J	WJ	57	5.25	良好	1640	○
15	K	WK	57	5.25	良好	1631	○
16	L	WL	57	5.25	良好	1628	○
17	M	WM	59	7.06	—	1318	×

【0043】

上記のようにして得られた強伸線材を、一部、温度200～400°Cでブルーイング処理した。ブルーイング処理したもの及びブルーイング処理しなかったものの両方について、引張強さ、及び0.2%耐力を調べた。またリラクセーション試験をJIS G 3538に準拠して行った。ただしリラクセーション試験の温度は150°Cとした。また今回の試験では、試験片を適当な間隔でつかみ、0.2%耐力に対する荷重の80%に相当する荷重(載荷荷重)W₁をかけ、前記試験片に設定した評点間距離(GL; 300mm)が一定となるように送鐘を移動して負荷荷重を低下させていき、10時間後の荷重W₂を測定し、下記式に従ってリラクセーション値を算出した。

【0044】

リラクセーション値 (%) = $[(W_1 - W_2) / W_1] \times 100$

結果を表4及び図4に示す。

【0045】

【表4】

表4

試験 No.	鋼 記号	鋼線 記号	ブルーイング 処理温度 (°C)	引張強度 (N/mm ²)	0.2% 耐力 (N/mm ²)	載荷荷重 (N/mm ²)	リラクセーション値 (%)
2	A	WA2	なし	1615	1436	1149	10.55
2A			200	1713	1642	1314	9.14
2B			300	1700	1638	1310	8.87
2C			400	1681	1628	1302	8.39
3	B	WA3	なし	1561	1363	1090	10.48
3A			200	1671	1595	1276	7.72
5	B	WB2	なし	1623	1453	1162	10.50
5A			200	1746	1709	1367	8.76
6	C	WB3	なし	1584	1389	1111	10.30
6A			200	1690	1617	1294	8.87
7A	C	WC	200	1754	1705	1364	9.11
7B			300	1734	1643	1314	8.89
7C			400	1728	1624	1299	8.47
8A	D	WD	200	1821	1765	1412	7.81
8B			300	1807	1715	1372	7.55
8C			400	1787	1699	1359	7.41
9A	E	WE	200	1628	1594	1275	8.21
9B			300	1611	1542	1234	8.10
9C			400	1608	1538	1230	7.99
10A	F	WF	200	1741	1701	1361	7.51
10B			300	1738	1698	1358	7.40
11A	G	WG	200	1758	1724	1379	7.31
11B			300	1751	1715	1372	7.26
12A	H	WH	200	1711	1668	1334	9.55
12B			300	1698	1625	1300	9.26
13A	I	WI	200	1751	1711	1369	8.67
13B			300	1742	1708	1366	8.11
14A	J	WJ	200	1758	1680	1344	12.31
14B			300	1750	1658	1326	10.49
15A	K	WK	200	1740	1660	1328	12.52
15B			300	1727	1551	1241	10.70
16A	L	WL	200	1745	1671	1337	11.01
16B			300	1734	1572	1258	10.51

【0046】

焼入れ・焼戻し鋼（マルテンサイト鋼）であるMは、遅れ破壊特性が不十分であった（

出証特2005-3035362

表3参照)。

【0047】

パーライト鋼としたJ～Lは、耐遅れ破壊特性が改善されている(表3参照)。しかしSi量が0.55%未満であるため、耐リラクセーション特性に限界があった(表4参照)。

【0048】

これらに対して、鋼A～Iは、パーライト鋼であるために耐遅れ破壊特性に優れている(表3参照)。しかもSi量を0.55%以上としてブルーイング処理を行っているため、耐リラクセーション特性がさらに改善された(図4の白丸および黒丸参照)。なおこの図4から明らかのように、単にSi量を0.55%以上としても、ブルーイング処理を行わないと、耐リラクセーション特性は改善されず(図4のバツ印参照)、Si增量とブルーイング処理を組み合わせることによって耐リラクセーション特性が改善できる。

【図面の簡単な説明】

【0049】

【図1】耐遅れ破壊試験に用いるスタッドボルトの形状を示す概略説明図である。

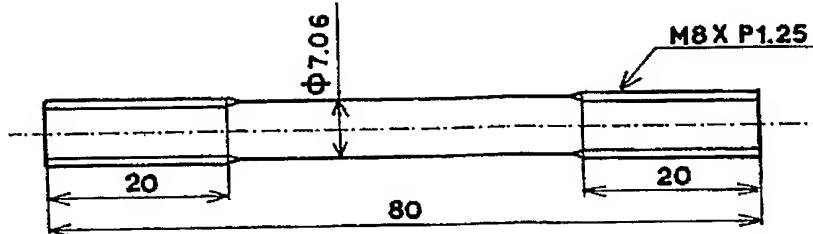
【図2】ベイナイト組織を示す図面代用写真である。

【図3】初析セメンタイト組織を示す図面代用写真である。

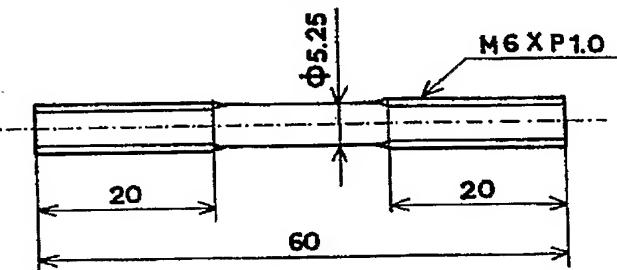
【図4】Si量、ブルーイング処理の有無、及びリラクセーション値の関係を示すグラフである。

【書類名】 図面
【図1】

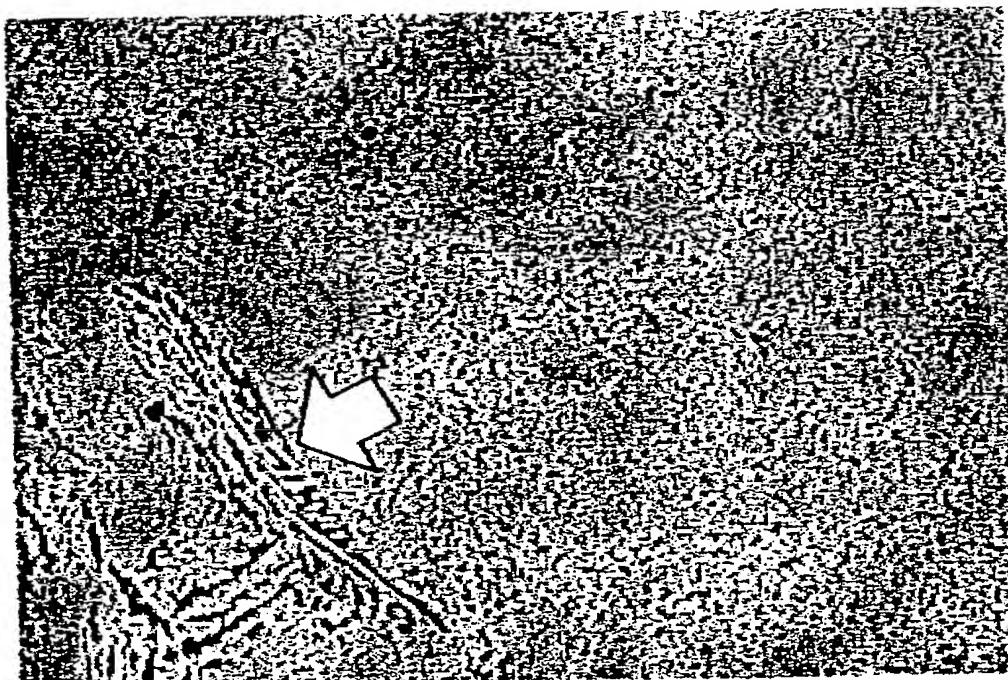
(a)



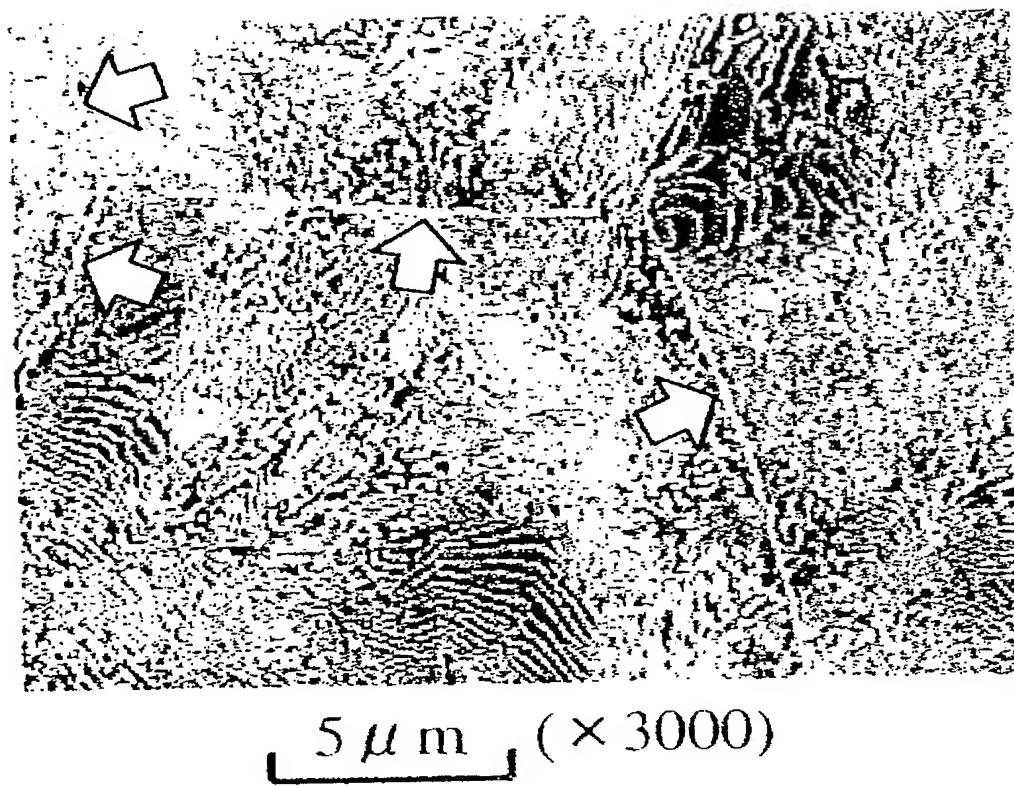
(b)



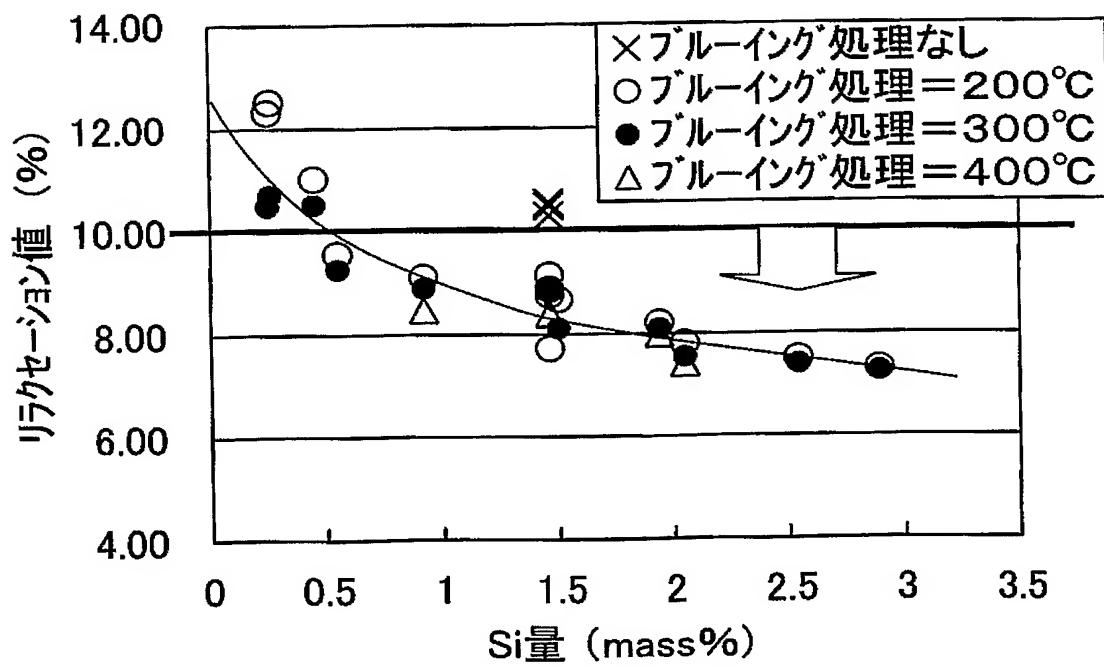
【図2】



【図3】



【図4】



【書類名】要約書

【要約】

【課題】 引張強度 1200N/mm^2 以上であって耐遅れ破壊特性に優れたパーライト組織の高強度ボルトにおいて、耐リラクセーション特性をさらに改善する。

【解決手段】 C : 0.5 ~ 1.0% (質量%の意味、以下同じ) 、 Si : 0.55 ~ 3% 、 Mn : 0.2 ~ 2% 、 P : 0.03% 以下 (0%を含まない) 、 S : 0.03% 以下 (0%を含まない) 、及び Al : 0.3% 以下 (0%を含まない) を含有し、初析フェライト、初析セメンタイト、ベイナイトおよびマルテンサイトの合計の面積率が 20% 未満であって、残部の組織がパーライトであるボルト用鋼を、

伸線加工した後、冷間圧造によってボルト形状とし、次いで $100 \sim 500^\circ\text{C}$ の温度域でブルーイング処理することによって得られる引張強度 1200N/mm^2 以上の耐遅れ破壊特性および耐リラクセーション特性に優れた高強度ボルト。

特願 2004-057379

出願人履歴情報

識別番号

[000005326]

1. 変更年月日

1990年 9月 6日

[変更理由]

新規登録

住 所

東京都港区南青山二丁目1番1号

氏 名

本田技研工業株式会社

特願 2004-057379

出願人履歴情報

識別番号

[392027254]

1. 変更年月日

1992年 8月26日

[変更理由]

新規登録

住 所

佐賀県佐賀市神園一丁目5番30号

氏 名

株式会社佐賀鉄工所

特願 2004-057379

出願人履歴情報

識別番号 [000001199]

1. 変更年月日 2002年 3月 6日

[変更理由] 住所変更

住 所 兵庫県神戸市中央区脇浜町二丁目10番26号

氏 名 株式会社神戸製鋼所